母特 許 公 報(B2)

FR63 - 31522

OInt CI.

識別記号

厅内整理番号

❷❷公告 昭和63年(1988)6月24日

B 22 F 9/30

Z-6554-4K

発明の数 1 (全4頁)

❸発明の名称		金属粉末	の製造力	法					
			•	<b>②特</b> ❷出		60 139903 60(1985) 6 月 <i>2</i> 6日	0公		昭62~1807 昭62(1987)1月7日
<b>伊発</b>	明	者	後 田	栄		東京都新宿区西 社内	新宿2丁目1	香1	号 昭荣化学工業株式会
伊発	明	者	小 野	囝		東京都新宿区西 社内	新宿2丁目1	香1	号 昭栄化学工業株式会
砂発	明	者	松 尾		粒	東京都新花区西 社内	新宿2丁自1	香1	号 昭榮化学工業株式会
砂出	胍	人	昭栄化学	工業株式	会社	東京都新宿区西	新宿2丁目1	番1	号
分的	理	人	<b>弁理士</b> 2	建辺 :	秀夫				•
審	査	Ê	林	征 四	郎				
<b>3</b>	考文	献	特別 昭9	60 <del></del> 1378	56 (1)	P. A)			

1

# 団特許技术の範囲

1 1種又は2種以上の金属塩を含む溶液を噴霧 して波縞にし、その波縞を該金銭塩の分解温度よ り高く、かつ金属の融点より高い温度であつて、 しかも金属の融点以下の温度で金属が酸化物を形 5 膜、抵抗被膜を形成する。 成する場合にはその酸化物の分解温度より高い温 度で加熱して、該金属塩を熱分解し生成した金属 粒子を溶出することを特徴とする金属粉末の製造 方法。

- 2 2種以上の金属の塩が、合金を形成する金属 10 ② 不純物が少いこと。 の塩である特許請求の範囲第1項記載の金属粉末 の製造方法。
- 3 金属の過点が含金の過点である特許請求の範 団第1項又は第2項記載の金属粉末の製造方法。 発明の詳細な説明

# 産業上の利用分野

本発明は金属粉末の製造方法、特に爆膜ペース ト川に有用な金属粉末の製造方法に関する。

エレクトロニクス分野において、電子回路や低 抗、コンデンサ、ICパッケージ等の部品を製造 20 するために、導体ペーストや抵抗ペーストなどの **び段ペーストが使用されている。これは金属、合** 金や金属酸化物の粉末を、必要に応じてガラス質

2

結合期やその他の添加剤と共に有機ビヒクル中に 均一に混合分散させてペースト状としたものであ り、基板上に適用した後高温で焼付けするか、又 は比較的低温で加熱乾燥することによつて導体被

このような厚膜ペースト用金属粉末としては次 のような性質を有するものが望まれている。

- ① 最俗で均一な被膜を形成するため、強料中で の分散が良好であること。

不純物が多いと半導体とのオーム接合性、耐 腐食性、耐環境性その他の電気特性に悪影響を 及ぼすので、できるだけ低レベルに抑える必要 がある。

15 ③ 結晶性が良好であること。

特に高温焼成タイプのペーストでは結晶性が 良くないと境成過程において金属粉末の焼結が 早すぎるため溶けたガラス質結合剤が基板側に 移行せず、接着不良となつたり、ガラスが膜炎 面に浮いて導電性や半田付け性を阻害するなど の問題を引起こす。従つて結晶性が良く、結晶 の方向が揃つていることが望ましい。

④ 粒径がほぼ0.1~10µmの範囲で、粒子形状が

3

悩つていること。

#### 延米の技術

厚膜ペーストに使用される金属粉末としては、 従来より金属化合物の溶液に還元剤を作用させて 湿式湿元する方法、金属の溶過をアトマイズする 5 ン酸塩、金属アルコラート、樹脂酸塩などが挙げ 方法、あるいは金属を真空中又は不活性ガス中で 滋売させて微粉化する方法などが知られている。 発明が解決しようとする問題点

弘式遊光法は、出発塩や遊光剤の種類と適度、 反応条件のコントロールにより種々の形状、粒径 10 コール、アセトン、エーテル等の有機溶剤あるい の金属粉末を容易に製造できる利点があるもの の、分散性の良好な粉末を得ようとすると普通解 脚剤を多く使用するので反応液からの固液分離が 困難になり、不純物量も増す。又結晶性を良好に するためには反応速度を極めて遅くする必要があ 15 ができる。尚混合する2種以上の金属が合金を生 り、生産性が悪い。

アトマイズ法では、生成する粉末の粒径が大き く、微粉化が困難である。又パラジウム、白金等 高融点の金属に関しては設備費が高くなる欠点が

蒸発法では逆に粒径が小さすぎ、又分散性の良 いものが得られない。更にこの方法はコストが高 く、かつ大量生産ができない。

従つてこれらの方法では、適度の粒度を有し、 塗料中での分散性及び結晶性が良好でしかも高純 25 と、球状粉末ができず、密度も低いのでペースト 度の金属粉末を得るのには限界がある。

本発明は原膜ペースト用として前述の望ましい 性質を有する金属粉末を、容易にかつ低コストで 製造することを目的とする。

#### 問題点を解決するための手段

本発明は、1種又は2種以上の金属塩を含む熔 液を吸游して液滴にし、その液滴を該金属塩の分 解温度より高く、かつ金属の融点より高い温度で あつて、しかも金属の融点以下の温度で金属が酸 化物を形成する場合にはその酸化物の分解温度よ 35 構成成分とする合金の融点より高い温度であれば り高い温度で加熱して、鉄金属塩を熱分解し生成 した企画粒子を溶融することを特徴とする金属粉 **木の製造方法である。尚本発明でいう金属粉末** は、単一の金属のみならず合金粉末をも含むもの とする。

### 作别

**企園塩としては、川熱分解により自的とする金** 近、例えば金、銀、白金、パラジウム等の賃金屋 や銅、ニツケル、コパルト、鉄、アルミニウム、

モリプデン、タングステン等の卑金属又はこれら の酸化物を折出するものであればいかなるもので も良く、一例としてこれらの金属の硝酸塩、硫酸 塩、塩化物、アンモニウム塩、リン酸塩、カルポ られる。単一金属について異なる複数の塩を併用 することもできる。 2種以上の金属の塩を混合使 用しても良く、又複塩や銷塩を使用しても良い。 これら金属塩の1種又は2種以上を、水や、アル はこれら遅合溶剤中に溶解して金属塩溶液を作成 する。単一の金属の塩溶液を用いれば純金属粉末 が得られるが、合金を形成する2種以上の金属を 溶解した溶液を用いれば合金粉末を製造すること 成しないものであれば混合粉末が得られることも ある。

金属塩溶液は、噴霧器により噴霧して液滴と し、次いで金属塩の分解温度より高く、かつ金属 20 の融点より高い温度で加熱を行うことにより熱分 解され、生成した金属粒子が溶動されて、球状で 安面の平滑な金属粉末が生成する。得られた粉末 は結晶性が非常に良く、又塗料化した場合の分散 性も良い。分解温度が金属の融点より低温である 用には好ましくない。従つて少くとも融点より高 温で加熱する必要がある。望ましくは目的金属の 融点より100℃以上高温で加熱を行うのがよい。 又金属塩が分解する際、あるいは分解した後、金 30 風の融点より低い温度で酸化物を形成するような 金属においては、少くとも該酸化物が分解する温 度まで加熱することが必要である。尚、合金を形 成する2種以上の金属塩を形成する場合には、加 熱温度は塩の分解温度以上であつてかつ該金属を

本法において、加熱時の雰囲気としては金属の 種類、加熱温度などに応じて酸化性、還元性、不 活性雰囲気が適宜選択される。

40 金属粉末の粒径は金属塩の濃度、溶媒の種類及 び混合比、噴霧速度、噴霧液滴の大きさ、及び加 熱温度に依存するので、これらの条件を適宜設定 することにより容易にコントロールすることがで きる。特に粒径に直接関係するとみられる臓器液

5

滴のサイズについては、噴霧した液体を更に固体 の降害物や回転体に衝突させることによつて小さ くすることができる。又溶媒の沸点が低いと加熱 時の沸騰により波滴の分裂が起こり易く、液滴が くなると考えられる。

本発明の金属粉末の製造方法について図面に基 づき説明する。第1図は金属塩熔波の嗅器及び熱 分解装置の一例を示すものであり、金属塩溶液A 炉3で知熱されたセラミック管4中に圧縮空気B を用いて嗅器され、熱分解される。生成した金属 粉末はサイクロン5中に加集される。

#### 火ム例

に説明する。

## 実施例 1

AgNOs結晶をエタノール80%を含むエタノー ルー水混合溶媒に溶解し、0.5mol/1の溶液を作成 した。この溶液を二重管式噴霧器を用いて二流体 20 ノズル内筒より2011/分の流量で拠出させると 何時に外筒より101/分の流量で圧縮空気を流し、 電気炉で1100℃に加熱されたセラミツク管中に溶 波を噴霧した。このとき二液体ノズルの外側に二≠

■火液として201/分の割合で空気を流して、噴霧 された液滴がうまく加熱ゾーンに導かれるように する。液液は加熱ゾーンを通つて加熱分解され、 サイクロン及びガラスフイルターで嫡集された。 微糊化するため、生成する金髯的宋の粒後が小さ 5 得られた枌末は最大粒径1.7μm、最小粒径0.5μm で、非常に結晶性が良く姿面平滑な完全球形の

# 比较例 1

Ag粉末であった。

加熱温度を500℃及び900℃とする以外は実施例 はタンク1から二重管式噴滞器 2 に送られ、電気 10 1と同様にして、Ag粉末を製造した。いずれの 場合も球形の粒子は得られず、不定形で最大粒径 10μm、最小粒径1μmであつた。

#### 肝的試験

実施例 1 と比較例 1 (加熱温度900℃) で製造さ 次に実施例及び比較例をあげて本発明を具体的 15 れたAg粉末及び混式還元法で作つた最大粒径 1.5μm、最小粒径0.5μmのAg粉末を用い、以下 の配合で導体ペーストを作成した。

Ag粉末	100 🗲			
ガラスフリツト	5 8			
Bi <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	8 <i>9</i>			
有機ピヒクル	30 🛭			

これら3種のペーストをそれぞれアルミナ基板 上に印刷し、800°Cで焼成し、通常の厚膜導体の 評価方法で試験を行った結果を表しに示す。

評価項目	粘度特性(paise)			CHAIR	علم مد 40 تاريز	接着	接着效度(如)本		
Ag (5)	<del>                                     </del>	4sec-1	40sec-1	印刷性	半田湖れば	初期	エージング後 1.5		
夹施例 1		2300	800	<b>Ø</b>	良 好	2,5			
比較例1	4000	1800	800	×	良好	1.5	0.5		
型式逗咒法	8000	2900	1500	Δ	ピンホール	有 2,0	0.9		

\* 接着強度は1.5mロパターンで評価した。 エージング強度は150°C24時間放置後の値である。

没

表しから切らかなように、本発明によつて得ら れたAg粉末は以膜ペースト用粉末として優れた 特性を示す。即ち上のペーストの例では、スクリ ーン印刷のためには理想的な粘度特性を有してお と接着強度とは相反する特性として知られていた が、この結果からわかるように、従米法である湿 武道元法で製造した粉末を用いた場合よりも半田 従れ性、接着強度共に優れていることがわかる。

これは本発明で作つたAg粉末が凝集がなく、ペ ースト中での分散性に優れているため観密な膜を 作ることができ、なおかつ個々の粒子の結晶性が 良いのでペースト焼成過程で焼結を遅くすること り、印刷性が良好である。又従来より半田濡れ性 40 ができ、その結果ガラスの基板への移行がスムー ズに行われたためと思われる。

### 実施例 2

AgNOi及びPd(NOi)iを、メタノール50%を 含むメタノール一水混合溶媒に溶解し、0.5mol/l 7

の溶液を作った。但しAgNO。とPd(NO。)。の湿 合割合は、AgとPdの重量比が8:2となるよう にした。この溶液を、実施例 1 と同様にして、電 気炉で1200℃に加熱されたセラミック管中に暗器 し、前集した。符られた粉末は最大粒径25μm、 5 つて得られる金属粉末は特に厚膜ペースト用に好 最小粒径1.5μmで結晶性の良い表面平滑な球状A a/Pd合金粉末であった。

# 突ഥ例 3

HAuCla結晶をエタノールに溶解し、0.5mol/1 にして噴霧熱分解し、最大粒経1.0gm、最小粒径 0.5μmで結晶性の良い球状Au的末を得た。

## 外 果

実施例からも明らかな通り、本発明の製法によ れば球状で結晶性が良く、しかも高分散性の金属 25 ために用いる装置の一例を示す図である。 粉末が製造できる。しかも湿式湿元法と異なり間

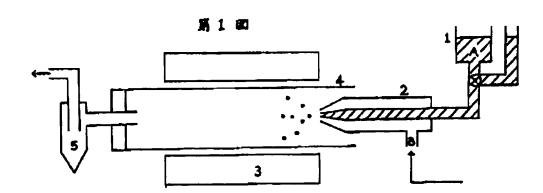
液分離の必要がないので製造が容易であり、又純 皮に影響を及ぼす添加剤を使用しなくてもすむの でほとんど不純物を含まない高純度の粉末が得ら れ、粒度の調整も容易である。従つて本発明によ 適に使用できる。

更に本方法は簡単な装置で実施でき、製造コス トも安く、大量生産できる利点がある。

尚、厚膜ペースト用の用途についてのみ説明し の溶液を作成した。この溶液を、実施例2と阿様 10 たが、本法で製造される金属粉末は厚膜ペースト だけでなく、装飾用、触媒用その他の用途にも有 効に使用することができる。

# 医面の簡単な説明

第1図は、本発明の方法で金属粉末を製造する



JP 63-31822

Published on June 24, 1988 JP (Kokai) 62-1807, Published on January 7, 1987 Filed by Shoei Chemical

Filed on June 26, 1985

Inventors: E. Asada, S. Ono, and M. Matsuo

#### Title of Invention

Manufacturing.method of metal powder

# Claims

- Manufacturing method of metal powder featured in that solution, which contains I or more kinds of metal salts, is sprayed to form droplets, and the droplets are heated at the temperature higher than the decomposition temperature of the metal salt and also higher than the melting point of the metal and yet, in case the metal forms oxide at the temperature lower than the melting point of the metal, at the temperature higher than the decomposition temperature of this oxide, and the metal particles formed by the thermal decomposition of the aforesaid metal salts are melted.
- Manufacturing method of metal powder according to the claim 1 in which 2 or more metal salts are salts of metals which form alloy.
- 3 Manufacturing method of metal powder according to the claim 1 or claim 2 in which the melting point of metal is the melting point of alloy.

# Detailed Description of the Invention

Area of application in industry

The present invention relates to manufacturing method of metal powder, in particular, manufacturing method of metal powder which is useful for application in thick film paste.

In the area of electronics, thick film paste such as conductive paste, resistance paste, etc. has been used in order to manufacture parts such as electronic circuit, resistor, capacitor, IC package, etc.. Such paste is prepared by using powder of metal, alloy, or metal oxide, together with glassy binder and other additives, as needed, mixing and dispersing uniformly in the organic vehicle, and it is applied on the insulating substrate board, and fired at high temperature or heat-dried at relatively low temperature to form conductor coat or resistor coat.

As the metal powder for such thick film paste, the powder with the following properties has been desired.

O Good dispersion in the paint in order to form dense and uniform film.

② Impurity is minimal.

Since high impurity level would cause adverse effect in ohmic contact with semiconductor, corrosion resistance, environment resistance, and other electric characteristics, it should be kept as low as possible.

@ Good crystallinity.

In particular, in the paste of high temperature firing type, if the crystallinity is not good, the sintering of the metal powder proceeds too fast at the firing process, and therefore, molten glassy binder does not migrate to the substrate side, which causes problems such as poor adhesion strength, degradation of conductivity or solderability by the glass floating on the film surface, etc..

Therefore, good crystallinity with uniform orientation is desired.

The particle size is in the range of 0.1 – 10 μm and in uniform particle shape.

Conventional technology

Previously the metal powder used in such thick film paste has been manufactured by the method that reducing agent is added to the metal compound solution for the wet-reduction, the method that the molten metal is atomized, or the method that the metal is vapor deposited in vacuum or inert gas atmosphere to form fine powder. Problems to be solved by the invention

Although the wet-reduction method has a merit that it allows to manufacture metal powders of various shape and the particle size easily by the kind and concentration of the starting salt and reducing agent, or control of the reaction condition, usually a large amount of defloculating agent is used to improve the dispersibility of the powder, and this causes difficulty in solid liquid separation from the reaction liquid, and also increases the amount of impurity. Also, in order to improve the crystallinity, the reaction rate has to be decreased extremely, and therefore, the productivity is poor.

In the atomizing method, the particle size of the powder obtained is large and it is difficult to make the powder finer. Also, there is a fault that the equipment cost is high for the high melting point metal such as palladium, platinum, etc.

In contrast, in the vapor deposition method, the particle size is too small and also the powder with good dispersibility cannot be obtained. Furthermore, the cost of this method is high, and also it does not conform to mass production.

Consequently, there have been limitations in these methods for obtaining metal powder which has appropriate particle size, has good dispersibility in the paint, good crystallinity, and also is high in purity.

The objective of the present invention is to manufacture metal powder, which has the aforesaid desirable characteristics for the thick film application, easily and at low cost. Method to solve the problem

The present invention is the manufacturing method of metal powder featured in that solution, which contains I or more kinds of metal salts, is sprayed to form droplets, and the droplets are heated at the temperature higher than the decomposition temperature of the metal salt and also higher than the melting point of the metal and yet, in case the metal forms oxide at the temperature lower than the melting point of the metal, at the temperature higher

than the decomposition temperature of this oxide, and the metal particles formed by the thermal decomposition of the aforesaid metal salts are melted. Incidentally, the metal powder in the present invention includes not only simple metal but also alloy powders. Function

The metal salt can be any of those which deposits target metal or oxide by thermal decomposition, for example, they can be nitrate, sulfate, chloride, ammonium salt, phosphate, carboxylate, metal alcoholate, resinate, etc. of noble metal such as gold, silver, platinum, palladium, etc., base metal such as copper, nickel, cobalt, iron, aluminum, molybdenum, tungsten, etc.. Also, it is possible to use plural salts together for simple metal. It is also possible to use a mixture of salts of 2 or more metals, and double salt or complex salt can be used too. By dissolving 1 or more kinds of these metal salts in water or in organic solvent such as alcohol, acetone, ether, etc. or the mixture solvent of these, the metal salt solution is obtained. When the solution of single metal salt is used, pure metal powder can be obtained, and when the solution, in which 2 or more of alloy forming metals are dissolved, the alloy powder can be manufactured too. In case 2 or more metals mixed are not alloy forming, a mixture powder may be obtained.

The metal salt solution is sprayed by a sprayer to form droplets, and subsequently by heating them at the temperature higher than the decomposition temperature of the metal salt and also higher than the melting point of the metal, they are thermally decomposed and the metal particles produced are melted, and thus spherical metal powder with smooth surface is obtained. The powder obtained is very good in crystallinity, and also good in dispersibility when it is made into paint. If the heating temperature is lower than the melting point of the metal, spherical powder is not formed and its density is low, and therefore, it is not preferable for paste application. Therefore, it is necessary to heat it at least higher than the melting point. It is desirable to heat it 100°C higher than the melting point of the target metal. Also, for the metal of which oxide is formed when the metal salt is decomposed or after the decomposition at the temperature lower than the melting point of the metal, it is necessary to heat it at least to the temperature at which the oxide is decomposed. Incidentally, in case 2 or more metal salts are used to form alloy, the heating temperature should be higher than the decomposition temperature of the salts and also higher than the melting point of the alloy which is to be constituted with these metals.

As for the atmosphere during heating in the present invention, oxidizing, reducing, or inert atmosphere is selected appropriately depending on the kind of metal and heating temperature.

Since the particle size of the metal powder is dependent on the concentration of the metal salt, kind of solvent and mixing ratio, spraying velocity, the size of the sprayed droplets, and also the heating temperature, it can be easily controlled by setting these conditions appropriately. In particular, the size of the sprayed liquid droplets, which presumably is related directly to the particle size of the metal, can be made smaller by having the sprayed liquid further collide against solid obstacle or rotating body. Also, in case the boiling point of the solvent is low, presumably by the boiling upon heating the droplets tend to break up and fragment, resulting in the smaller particle size of the metal powder produced.

The manufacturing method of metal powder of the present invention is explained based on the figure. Figure 1 shows an example of the equipment for spraying and thermally

decomposing metal salt solution, and the metal salt solution A is sent from a tank 1 to a double tube sprayer 2, and sprayed by compressed air B into a ceramic tubing 4, which is heated by an electric furnace 2, and thermally decomposed. The metal powder produced is collected in a cyclone 5.

Examples.

Now, the present invention is explained specifically by Examples and Comparison examples.

Example 1

By dissolving AgNO3 crystals in ethanol-water mixture solvent containing ethanol 80%, the solution of 0.5 mol/I was prepared. Using a double tube sprayer, this solution was flowed out at a flow rate of 2.0 ml/min from the inner tube of the 2 fluid nozzle, and at the same time, compressed air was flowed at a flow rate of 10 l/min from the outer tube, and thus the solution was sprayed into the ceramic tubing which was heated to 1100°C by the electric furnace. Through this process, air was flowed at a rate of 20 l/min as the secondary flow around the two fluid nozzle, such that the sprayed solution could be properly guided into the hot zone. The droplets were thermally decomposed passing through the hot zone, and collected by the cyclone and glass filter. The Ag powder obtained was of the maximum particle size 1.7 µm and the minimum particle size 0.5 µm, showing very good crystallinity, and completely spherical with smooth surface. Comparison example 1

Ag powders were prepared by the same procedure as Example 1 except that the heating temperatures were 500°C and 900°C. In either case, the particles were not spherical but of irregular shape with the maximum particle size 10 µm and the minimum particle size 1 µm.

Comparison test

Using the Ag powders manufactured in Example 1 and Comparison example 1 (heating temperature 900°C), and Ag powder prepared by the wet-reduction method, having the maximum particle size 1.5 µm and the minimum particle size 0.5 µm, conductive pastes were prepared by the following formula.

Ag powder	100 g
Glass frit	5 g
Bi <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	8 g
Organic vehicle	30 g

These 3 kinds of pastes were, respectively, printed on alumina substrate, fired at 800°C, and tested by the common evaluation method of the thick film conductor. The results are shown in Table 1.

7 . b. 1 . . . .

Evaluation item	Visco	sity charact (poise)	eristic	Printability	Solderability	Adhesion strength	
Ag powder	0.4 sec <sup>-1</sup> 4	4 sec-1	40 sec-1			Initial 2.5-	After aging
Example 1		2300		0	Good		
Comparison example 1	4000	1800	800	×	Good	1.5	0.5
Wet-reduction method	8000	2900	1500	Δ	Pin hole	2.0	0.9

The adhesion strength was evaluated by 1.5 mm.

The aging strength is the value after holding for 24 hours at 150°C.

As is clear in Table 1, the Ag powder obtained by the present invention shows excellent characteristics as the powder for the thick film paste application. Namely, the paste in the above example has ideal viscosity characteristic for the screen printing, and the printability is good. Also, although it has been considered previously that the solderability and the adhesion strength are conflicting characteristics, it can be seen in this result that both solderability and adhesion strength of the paste of Example 1 is superior to the one in which the powder prepared by the conventional wet-reduction method was used. Presumably this is because the Ag powder used in the present invention does not aggregate, and has excellent dispersibility in the paste, and therefore, dense film can be formed, and also, because the crystallinity of each particle is good, sintering can be delayed in the firing process so that the migration of glass to the substrate proceads smoothly.

By dissolving AgNO<sub>3</sub> and Rd(NO<sub>3</sub>)<sub>2</sub> in methanol-water mixture solvent containing methanol 50 %, 0.5 mol/l solution was prepared. Here, the mixing ratio of AgNO<sub>3</sub> and Pd(NO<sub>3</sub>)<sub>2</sub> was set so that the weight ratio of Ag and Pd is 8/2. By the similar procedure to Example 1, this solution was sprayed into the ceramic tubing heated to 1200°C by the electric furnace, and collected. The powder obtained was spherical Ag/Pd alloy powder of good crystallinity with smooth surface and of the maximum particle size 2.5 µm and the minimum particle size 1.5 µm. Example 3

Example 2

By dissolving HAuCl4 crystals in ethanol and 0.5 mol/l solution was prepared. This solution was sprayed and thermally decomposed by the same procedure as Example 2, and spherical gold powder with good crystallinity and of the maximum particle size 1.0 µm and the minimum particle size 0.5 µm was obtained. Effect

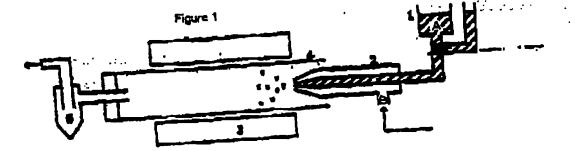
As is clear from the examples, according to the manufacturing method of the present invention, it is possible to manufacture metal powder of spherical shape, good crystallinity, and further high dispersibility. In addition, since it does not require solid liquid separation being different from the wet-reduction method, the manufacturing is easy, and also, since it does not require additives which may affect the purity, a high purity powder, which contains almost no impurity, can be obtained, and also, its particle size control is easy. Consequently, the metal powder obtained by the present invention can be used for the thick film paste particularly favorably.

Furthermore, the present invention can be carried out with a simple equipment, and the manufacturing cost is low, and has advantage of mass production capability.

Incidentally, although only the application to the thick film paste has been described here, the metal powder manufactured by the present method can be used effectively in the applications to decoration, catalyst, and others.

Brief explanation of the figure

Figure 1 is the diagram to show an example of the equipment used for manufacturing metal powder by the method of the present invention.



# This Page is Inserted by IFW Indexing and Scanning Operations and is not part of the Official Record

# **BEST AVAILABLE IMAGES**

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images include but are not limited to the items checked:

☐ BLACK BORDERS
☐ IMAGE CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES
FADED TEXT OR DRAWING
BLURRED OR ILLEGIBLE TEXT OR DRAWING
☐ SKEWED/SLANTED IMAGES
☐ COLOR OR BLACK AND WHITE PHOTOGRAPHS
☐ GRAY SCALE DOCUMENTS
LINES OR MARKS ON ORIGINAL DOCUMENT
REFERENCE(S) OR EXHIBIT(S) SUBMITTED ARE POOR QUALITY
Потигр.

# IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

As rescanning these documents will not correct the image problems checked, please do not report these problems to the IFW Image Problem Mailbox.

This Page Blank (uspto)